



# AUSLEGESCHRIFT

## 1 171 222

Internat. Kl.: F 06 h

Deutsche Kl.: 47 h - 2

Nummer: 1 171 222  
 Aktenzeichen: E 18584 XII / 47 h  
Anmeldetag: 24. Oktober 1959  
Auslegetag: 27. Mai 1964

## 1

Zum Gewichtsausgleich von Lasten, welche nicht horizontal bewegt werden, kann man unter Verwendung geeigneter Umlenkmittel (Seile, Ketten usw.) z. B. entsprechende Gegengewichte verwenden. Da man jedoch die zu bewegende Masse bis zum doppelten Wert vergrößert, wirkt dieser Umstand einer leichten Bewegbarkeit hemmend entgegen. 5

Es werden daher im zunehmenden Maße Federkräfte zur Kompensation der Lastgewichte herangezogen. Dafür gibt es je nach den Weglängen der Lastgewichte verschiedene Methoden. Sind die Weglängen groß, so besteht das Problem im wesentlichen im Ersatz einer Seilumlenkung mit Gegengewicht durch eine solche mit Federkraft. Wirkt die Last nicht lotrecht, sondern wird längs einer schießen, 15 aber geraden Bahn geführt, dann ist nur die entsprechende Komponente auszugleichen.

Beim Federausgleich ist die Federkraft  $Z = f(s)$  der Federdehnung  $s$  proportional. Daher kann der Ausgleich  $Z = Q$  ohne besondere Hilfsmittel nur bei 20 der Federausdehnung  $s = Z \cdot \frac{s_0}{Z_0}$  erreicht werden.

Um den Ausgleich in jeder Lage der Last  $Q$  zu erzielen, sind deshalb die Hebelarme, an denen  $Q$  und  $Z$  wirken, in Abhängigkeit von der Stellung der 25 Last  $Q$  und damit von der Federdehnung  $s$  zu bringen. Dies kann in bekannter Weise dadurch bewirkt werden, daß man entweder den Hebelarm der Lastseite oder jenen der Federseite durch Anwendung einer Spirale als Seillrolle veränderlich gestaltet. Bei 30 Verwendung der Spiralrolle z. B. auf der Lastseite lautet die Gleichgewichtsbedingung:

$$Q \cdot q = Z \cdot a = \frac{Z_0}{s_0} \cdot s \cdot a. \quad (1)$$

Da der Seilablaufpunkt an der Spirale, auch wenn man annimmt, daß sich die Ablaufrichtung des Seiles nur in sich parallel verschiebt, sich in bezug auf den Mittelpunkt der Spirale laufend in der Ablaufrichtung verschiebt, ergibt die allgemeine Ableitung 40 der Funktion der Spirale  $r = f(\varphi)$  keine einfache Funktion. Es läßt sich die Integration der aufzustellenden Differentialgleichung zweiter Ordnung jedoch durchführen. Aus fertigungstechnischen Gründen werden für die Federausgleichsvorrichtungen vielfach archimedische oder nahezu archimedische Spiralen verwendet, deren Fehler gegenüber der rechnerischen Funktion  $r = f(\varphi)$  in Kauf genommen wird. Der Fehler der archimedischen Spirale wird um so kleiner, je größer  $\varphi$  wird, d. h. je weiter die benutzten Windungen außen liegen. Darauf kann man konstruktiv gegebenenfalls Rücksicht nehmen. 45

Kurvengetriebe zum Ausgleich einer über ihre Exkursion konstant wirkenden Last

Anmelder:

ELIN-UNION Aktiengesellschaft für elektrische Industrie, Wien

Vertreter:

Dipl.-Ing. Dipl. oec. publ. D. Lewinsky,  
Patentanwalt,  
München-Pasing, Agnes-Bernauer-Str. 202

Als Erfinder benannt:

Dipl.-Ing. Harald Angel, Wien

Beanspruchte Priorität:

Österreich vom 30. Oktober 1958 (A 7540) --

## 2

Die Nachteile eines solchen Federausgleiches gemäß der allgemeinen Formel (1) liegen auf der Hand: Für eine bestimmte auszugleichende Last  $Q$  gilt nach (1)

$$q = \frac{Z_0}{s_0} \cdot \frac{s \cdot a}{Q} = \frac{Z_0}{s_0} \cdot \frac{a^2}{Q} \cdot \varphi = K_f \cdot \frac{1}{Q} \cdot A \cdot \varphi. \quad (2)$$

Hierin ist  $\frac{Z_0}{s_0} = K_f$  die Federkonstante, während  $A = a^2$  die Ablaufkonstante des Systems darstellt und konstruktiv für eine bestimmte Spirale mit angeschlossener Zylinderrolle festliegt. Ändert man  $Q$  auf  $Q + \Delta Q$ , so ergibt sich eine neue Spiralfunktion

$$\bar{q} = \frac{K_f \cdot A}{Q + \Delta Q} \cdot \varphi \quad (3)$$

also eine Spirale anderer Steigung. Soll diese wieder auf die ursprüngliche Spirale

$$q = \frac{K_f \cdot A}{Q} \cdot \varphi$$

zurückgeführt werden, so bleibt noch der Weg offen

$$\frac{K_f \cdot A}{Q} = \frac{\bar{K}_f \cdot A}{Q + \Delta Q} \quad \text{oder} \quad \frac{K_f \cdot \bar{A}}{Q + \Delta Q}. \quad (4)$$

Dies bedeutet jedoch entweder die Änderung der Federkonstante (andere Feder) oder die Änderung der Ablaufkonstante  $A$  (Ändern von  $a = \sqrt{A}$ ), dem

Radius der Zylinderrolle). Beides wäre praktisch nur durch Teileaustausch möglich. Diese schwerwiegenden Tatsachen bilden für die praktische Anwendung der Federausgleiche sehr erhebliche Einschränkungen, die nur dort in Kauf zu nehmen sind, wo die Veränderung der bewegten Massen schwerwiegender ist als der Mangel an Nachstellbarkeit.

Außer der mangelnden Nachstellbarkeit für eine geänderte Last  $Q$  fehlt auch jede Möglichkeit, bei Fertigungsabweichungen der verwendeten Federcharakteristik vom für ein bestimmtes  $Q$  und ein bestimmtes Rollensystem errechneten Wert eine Korrektur (Einstellbarkeit) vorzunehmen. Dies ist vielfach noch schwerwiegender, da die Steifigkeit

einer einmal gewickelten Feder nicht mehr ohne weiteres korrigiert werden kann.

Um alle genannten Nachteile zu vermeiden und eine universell verwendbare beliebig nach- und einstellbare Ausgleichsvorrichtung zu erhalten, muß man einen neuen Weg gehen, der aus folgender Überlegung resultiert:

Die Änderung der Ablauffunktion infolge einer um  $\Delta Q$  geänderten Last lautet nach den Gleichungen (2) und (3):

$$\Delta q = q - \bar{q} = K_f \cdot A \cdot q \cdot \frac{\Delta Q}{Q(Q + \Delta Q)} \quad (5)$$

oder bei

$$q = m \cdot \varphi$$

$$q = \bar{m} \cdot \varphi$$

$$\Delta m = m - \bar{m} = K_f \cdot A \cdot \frac{\Delta Q}{Q \cdot (Q + \Delta Q)} \approx K_f \cdot A \cdot \frac{\Delta Q}{Q^2} \quad \dots \Delta Q \ll Q$$

$$\bar{m} = m - \Delta m \approx m - K_f \cdot A \cdot \frac{\Delta Q}{Q^2} \approx m \cdot \left(1 - \frac{\Delta Q}{Q}\right)$$

$$\bar{q} \approx m \cdot \left(1 - \frac{\Delta Q}{Q}\right) \cdot \varphi \approx q \cdot \left(1 - \frac{\Delta Q}{Q}\right). \quad (6)$$

Man ersieht daraus, daß die korrigierte Spirale durch eine neue Konstante  $m \cdot \left(1 - \frac{\Delta Q}{Q}\right)$  dargestellt ist. Sie läßt sich nicht durch Justiermaßnahmen auf die ursprüngliche Spirale zurückführen, da sie, wie schon oben bemerkt, eine andere Steigung besitzt.

Will man eine Abhängigkeit schaffen, um zu einer Fehlerkompensation auf Justierwegen zu kommen, kann dies durch eine einfach durchzuführende Maßnahme ohne Teileaustausch erfolgen, indem sowohl der Hebelarm der Last als auch der der Federseite durch getriebliche oder geometrische Maßnahmen zum Zwecke einer vollkommenen Justierbarkeit der Federgewichtsanordnung in jeder Lage der Last veränderlich gestaltet sind. So ist es bekanntgeworden, z. B. für den federseitigen Aufhängedraht eine konische Nutentrommel vorzusehen, von der der Aufhängedraht zum Gerät über eine weitere Nutentrommel geführt wird. Indem die Ganghöhe der Nutenwindungen mit zunehmendem Durchmesser größer gemacht wird, kann erreicht werden, daß der Aufhängedraht immer genau aufgewickelt bzw. daß der Angriffspunkt des Aufhängedrahtes auf der Führungstrommel auf der Geräteseite einer der Verschiebung des Angriffspunktes auf der federseitigen Aufwickeltrommel entsprechenden Verschiebung unterworfen wird.

Weiterhin ist ein Kurvengetriebe zur Erzeugung eines konstant bleibenden Drehmomentes bei Verwendung einer Feder als Kraftspeicher bekanntgeworden, bei der Getriebeteile in Form logarithmischer Spiralen angewendet werden. Diese logarithmischen Spiralräder, die gegensinnig laufen, weisen divergierende Drehzahlen auf, wobei das Verhältnis der Winkelgeschwindigkeiten stellungsabhängig vom gerade in Eingriff bzw. Funktion befindlichen Radius der treibenden Spirale abhängt.

Sollte diese Vorrichtung für einen Lastausgleich mit Federgegenkraft entsprechend der erfundsgemäßen Anordnung verwendet werden, müßten weitere kreisförmige Rollen für Last und Federaus-

gleichsseil an die Drehachsen der logarithmischen Spiralräder gekoppelt werden. Außerdem müßten die Achsabstände der Spiralräder entsprechend den notwendigerweise zu variierenden relativen Eingriffs- bzw. Ablaupunkten jeweils verändert werden können, wodurch sich ein äußerst umständliches Gebilde ergeben würde.

Eine auf ähnlichen Grundüberlegungen beruhende weitere bekannte Anordnung ist auf außerordentlich kleine Verstellmöglichkeit beschränkt.

Die Erfindung betrifft ein Kurvengetriebe zum Ausgleich einer über ihre Exkursion konstant wirkenden Last mit Hilfe von Federn linearer oder annähernd linearer Kennlinie, wobei die Hebelarme sowohl der Last- als auch der Federseite in jeder Lage der Last veränderlich gestaltet sind. Die Aufgabe der Erfindung besteht in der Schaffung eines Kurvengetriebes unter Verwendung von zwei Spiralrollen, eine für die Last und eine für die Federseite, bei dem die Spiralrollen bei geänderter Last weder ausgetauscht noch die Ausgleichsfeder ausgebaut und durch eine andere, mit der erforderlichen abgeänderten Federkonstante ersetzt zu werden braucht. Zur Lösung der gestellten Aufgabe werden zwei logarithmische Spiralrollen verwendet, deren Ablauffunktionen untereinander verschieden sind. Gemäß einem weiteren Erfindungsvorschlag werden die beiden Spiralrollen auf gemeinsamer Achse gelagert und gekuppelt.

Der Ablaupfad der lastseitigen Spirale entspricht hierbei stets genau oder zumindest annähernd genau dem Quadrat des Auflaufweges auf der federseitigen Spirale. Die Bildung der Quadratfunktion der lastseitigen Spirale kann entweder durch ein Getriebe, vorzugsweise jedoch dadurch hergestellt werden, daß die lastseitige Spirale die doppelte Steigung der gewichtsseitigen Spirale aufweist.

Zu Justierzwecken sind die beiden Spiralrollen gegeneinander stufenweise oder kontinuierlich verdrehbar angeordnet. Die Grundvorspannung der Ausgleichsfeder kann in der erfundsgemäßen Anordnung durch Längenänderung des federseitigen

Zugmittels eingestellt werden. Insbesondere kann die Änderung der Grundvorspannung zur Feineinstellung und die stufenweise oder kontinuierliche Verdrehung der beiden Spiralen zur Grobeinstellung verwendet werden. Die Justiereinstellung kann auch dadurch erfolgen, daß man die normalerweise parallel, d. h. vertikal wirkenden Kräfte der Last und der Feder unter einem Winkel aufeinander wirken läßt und diesen Winkel auf ein bestimmtes Maß einstellt.

Zum Zweck einer geringen Bauhöhe des Feder-<sup>10</sup> systems und einfacher Justierbarkeit des federseitigen Zugmittels kann dieses gemäß einem weiteren Vorschlag der Erfundung an einer oder mehreren beweglichen Rollen in Art eines Flaschenzuges umgelenkt werden. Es kann auch eine Kombination der Einstellbarkeit der Federlänge des federseitigen Zugmittels

5

und der gegenseitigen Winkelverdrehung der Spiralen erreicht werden durch die Vorsehung einer Auslenkung in Form einer Umlenkrolle, die nahe an die Spirale gelegt wird und den Auflaufwinkel des Zugmittels ändert und gegebenenfalls bewegbar ist.

Die nähere Erläuterung der Erfindung erfolgt an Hand rechnerischer Überlegungen.

Setzt man für  $q = f(\varphi)$  die Funktion

$$q = e^{m\varphi} \quad (7)$$

an, ergibt sich für die lastseitige Spirale

$$q = e^{m\varphi}$$

$$\bar{q} = e^{\bar{m}\varphi}$$

und aus Gleichung (5)

$$\Delta q = q - \bar{q} = \frac{K_f \cdot A}{Q} \cdot \varphi \cdot \frac{\Delta Q}{Q + \Delta Q} = q \cdot \frac{\Delta Q}{Q + \Delta Q},$$

andererseits ist

$$\Delta q = e^{m\varphi} - \frac{e^{m\varphi}}{e^{\bar{m}\varphi}},$$

weil  $\bar{m} = m - \Delta m$ , weiter ist

$$e^{\bar{m}\varphi} = \frac{e^{m\varphi}}{e^{m\varphi} - \Delta q} = \frac{q}{q - \Delta q} = \frac{q}{q - q \cdot \frac{\Delta Q}{Q + \Delta Q}} = \frac{Q + \Delta Q}{Q}$$

und

$$e^{\bar{m}\varphi} = \bar{q} = e^{(m - \Delta m)\varphi} = e^{m\varphi - \ln \frac{Q + \Delta Q}{Q}}.$$

Jetzt hat die neue Spirale  $\bar{q}$  die erwünschte Eigen-  
schaft, durch Verdrehung um ein

35

Macht man die Vorspannung  $s_0 = \frac{K}{c}$ , so wird

$$e^{m\varphi} = \frac{Z_0}{Q} \cdot K \cdot e^{2c\varphi},$$

daher ist

$$m\varphi = \ln \frac{Z_0}{Q} + \ln K + 2c\varphi$$

$$c\varphi = \frac{m\varphi}{2} - \frac{1}{2} \ln \frac{Z_0}{Q} - \frac{1}{2} \ln K. \quad (10)$$

Der Ablaufpunkt der Korrekturspirale auf der Federseite hat also gegenüber der Gewichtsspirale  $e^{m\varphi}$  dem Gesetz

$$e^{c\varphi} = e^{\frac{m\varphi}{2}}$$

zu gehorchen und eine konstante Grundverschiebung

$$\frac{1}{2} \ln \frac{Z_0}{Q} + \frac{1}{2} \ln K = \text{const}$$

aufzuweisen. Der enorme Vorteil eines solchen Systems liegt darin, daß sämtliche nur möglichen Fehlerquellen nunmehr als additives Glied im Exponenten der logarithmischen Spirale liegen und daher z. B. durch einfache Verdrehung der beiden Spiralen gegeneinander kompensiert werden können.

Während die bisherigen Überlegungen nur das allgemeine neue Prinzip ohne Berücksichtigung von Anfangsbedingungen erläuterten, seien in der folgenden Ableitung noch alle konstruktiv interessanten Konstanten, insbesondere auch das Zustandekommen der oben eingeführten Konstanten  $K$  und der Einfluß der Grundvorspannung  $s_0$  der Ausgleichsfeder dar-

die Korrektur zuzulassen. Allerdings stimmt durch <sup>40</sup>  
den Ansatz  $q = e^{m\varphi}$  das Ausgleichsgesetz nicht mehr,  
welches gemäß der Gleichung (1) lautet:

$$Q \cdot q = \frac{Z_0}{s_0} \cdot s \cdot a, \quad 45$$

solange  $a$  als konstant angesehen wird, da wegen der  
Gleichung (7)

$$Q \cdot e^{m\varphi} = \frac{Z_0}{s_0} \cdot s \cdot a \quad 50$$

und daraus

$$s \cdot a = Q \frac{s_0}{Z_0} e^{m\varphi} \quad (8)$$

55

ist, d. h. das Produkt  $a \cdot s$  der federseitigen Korrekturspirale muß ebenfalls in einer e-Funktion geändert werden, worin  $a$  und  $s$  Funktionen von  $\varphi$  darstellen.

Da bei der logarithmischen Spirale die Bogenlänge einer abgeleitete e-Funktion des Drehwinkels  $\varphi$  ist, <sup>60</sup>  
muß zwangsläufig für  $s$  der Ansatz gelten:

$$s = s_0 + \frac{K}{c} (e^{c\varphi} - 1) \quad (9)$$

oder weiter nach Gleichung (1)

$$Q \cdot e^{m\varphi} = \frac{Z_0}{s_0} K \cdot e^{c\varphi} \left( s_0 + \frac{K}{c} e^{c\varphi} - \frac{K}{c} \right).$$

gestellt. Ausgangspunkt dieser Ableitung bietet aus Gründen der einfacheren Ableitbarkeit die federseitige Spirale. Beim Vergleich des exakten Ergebnisses zu den vorangegangenen, mehr qualitativen Überlegungen muß dies berücksichtigt werden.

Aus Gleichung (1) sei  $Z \cdot s = Qq = M$  das Zugmoment der Feder, welches durch das Lastmoment  $Qq$  aufzuheben ist.

Hierbei ist

$$Z = \frac{Z_0}{s_0} (s_0 + \Delta s).$$

Falls die Kurve der federseitigen Spirale gegeben ist durch

$$r = e^{n\varphi},$$

so ist der jeweilige Hebelarm  $a$  vom Ablaufpunkt des Seiles gegeben durch

$$a = r \cdot \sin \varphi. \quad (12)$$

Da der Winkel  $\psi$  bekanntlich konstant ist, ist

$$\tan \psi = \frac{r}{r'} = \frac{1}{n},$$

$$\sin \psi = \frac{1}{\sqrt{n^2 + 1}} = N, \quad (13)$$

$$\cos \psi = \frac{n}{\sqrt{n^2 + 1}} = n \cdot N \quad (14)$$

$$a = r \cdot N. \quad (15)$$

Für die Änderung des Federweges  $\Delta s$  gilt

$$\Delta s = \Delta b - \Delta h, \quad (16)$$

wobei  $\Delta b$  die Bogenlänge und  $\Delta h$  die Abwanderung des Ablaufpunktes in vertikaler Richtung für eine bestimmte Änderung des Federweges sind. Für die Bogenlänge ergibt sich bei einer Verdrehung um den Winkel  $\Delta \varphi$  mit  $\varphi = \varphi_0 + \Delta \varphi$ :

$$\Delta b = \int_{\varphi_0}^{\varphi_0 + \Delta \varphi} \sqrt{r^2 + r'^2} d\varphi = \int_{\varphi_0}^{\varphi_0 + \Delta \varphi} \sqrt{e^{2n\varphi} + n^2 \cdot e^{2n\varphi}} d\varphi = \int_{\varphi_0}^{\varphi_0 + \Delta \varphi} e^{n\varphi} \sqrt{1 + n^2}$$

$$d\varphi = \frac{1}{N} \int_{\varphi_0}^{\varphi_0 + \Delta \varphi} e^{n\varphi} d\varphi = \frac{1}{Nn} \cdot e^{n\varphi} \int_{\varphi_0}^{\varphi_0 + \Delta \varphi} = \frac{1}{nN} (e^{n\varphi_0} e^{n\Delta \varphi} - e^{n\varphi_0}) = \frac{1}{nN} \cdot e^{n\varphi_0} (e^{n\Delta \varphi} - 1). \quad (17)$$

Für  $\Delta h$  ergibt sich

$$\Delta h = (r - r_0) \cdot \cos \psi = (e^{n\varphi_0} e^{n\Delta \varphi} - e^{n\varphi_0}) \cdot n \cdot N = n \cdot N e^{n\varphi_0} \cdot (e^{n\Delta \varphi} - 1). \quad (18)$$

Nach der Gleichung (16) ist daher

$$\Delta s = \left( \frac{1}{nN} - n \cdot N \right) \cdot e^{n\varphi_0} \cdot (e^{n\Delta \varphi} - 1) = \frac{N}{n} \cdot e^{n\varphi_0} \cdot (e^{n\Delta \varphi} - 1), \quad (19)$$

und nach der Gleichung (11) ergibt sich für das Zugmoment der Feder

$$M = Z \cdot a = \frac{Z_0}{s_0} \cdot (s_0 + \Delta s) \cdot a = \frac{Z_0}{s_0} \left( s_0 + \frac{N}{n} e^{n\varphi_0} + n \Delta \varphi - \frac{N}{n} e^{n\varphi_0} \right) r \cdot N. \quad (20)$$

Stellt man

$$s_0 = \frac{N}{n} \cdot e^{n\varphi} \quad (21) \quad \text{oder} \quad q = e^{n\Delta \varphi} + n \varphi_0 + \ln \frac{Z_0}{Q} + \ln N \quad (23)$$

ein, um für  $M$  zu einer einfachen e-Funktion zu kommen, so wird

$$M = \frac{Z_0 N}{s_0 n} \cdot e^{n\varphi_0} + n \Delta \varphi e^{n\varphi_0} \cdot e^{n\Delta \varphi} \cdot N$$

und weiter also

$$M = N \cdot Z_0 \cdot e^{n\Delta \varphi} + n \varphi_0. \quad (22)$$

Das ist das Zugmoment der Feder, welches durch das Lastmoment  $Q \cdot q$  aufzuheben ist. Daher muß sein:

$$Q \cdot q = M = N \cdot Z_0 \cdot e^{n\Delta \varphi} + n \varphi_0,$$

woraus sich für den lastseitigen Hebelarm die Funktion

ergibt. Die Funktion der lastseitigen Spirale lautet analog der Gleichung (12)

$$\bar{r} = \frac{q}{\sin \psi},$$

worin  $\sin \bar{\psi} = \text{const}$ , daher

$$\bar{r} = \frac{q}{q'} = \tan \bar{\psi} = \frac{1}{2n}$$

$$\sin \bar{\psi} = \sqrt{1 + \tan^2 \bar{\psi}} = \sqrt{1 + \frac{q^2}{q'^2}} = \sqrt{\frac{1}{4n^2 + 1}} = P,$$

$$\bar{r} = \frac{q}{P}.$$

$$q = \frac{Z_0 N}{Q} \cdot e^{n\Delta \varphi} + n \varphi_0$$

Somit beträgt die Funktion der lastseitigen Spirale

$$\bar{r} = e^{n \Delta \varphi} + n \varphi_0 + \ln \frac{Z_0}{Q} + \ln \frac{N}{P}. \quad (24)$$

Nach der Gleichung (21) ist  $N \cdot e^{n \varphi} = s_0 \cdot n$ , wo- 5 durch sich für  $\bar{r}$

$$\bar{r} = e^{n \Delta \varphi} + \ln s_0 + \ln \frac{Z_0}{Q} + \ln \frac{n}{P} \quad (25)$$

ergibt. Diese Schlußformeln stellen die tatsächliche 10 Kurvenform der lastseitigen Ablaufspirale

$$\bar{r} = f(\Delta \varphi)$$

dar, während in den allgemeinen Überlegungen nur die wirksamen Hebelarme der beiden Seilabläufe 15 diskutiert waren.

Wie erwartet, zeigt das Ergebnis richtig an, daß die Lastspirale  $\bar{r}$  die doppelte Steigung der Feder- spirale aufweist und im übrigen alle Korrekturwerte im Exponenten enthält. Die Formel (24) legt die 20 Grundverdrehung  $\ln \frac{N}{P}$  fest, welche durch die Eigen- schaft aller Spiralen bedingt ist, daß der Ablaufpunkt nicht mit dem Schnittpunkt von Zugrichtung und deren Normalen durch den Mittelpunkt zusammen- 25 fällt. Bei allen nichtlogarithmischen Spiralen verursacht die Berücksichtigung dieser Tatsache große Schwierig- keiten. Den sehr wichtigen Einfluß der Ausgangs- stellung  $\varphi_0$  im Verhältnis zu dem für diese Anfangs- 30stellung geltenden Kräfteverhältnis  $\frac{Z_0}{Q}$  zeigen die beiden Exponenten

$$n \varphi_0 \text{ und } \ln \frac{Z_0}{Q}$$

an. Weiter wurde während der Ableitung der Ansatz

$$s_0 = \frac{N}{n} \cdot e^{n \varphi_0}$$

gemacht und die Anfangsbedingung der Spiralen- 40 gruppe mit der Anfangsbedingung der Feder für die Anfangskraft  $Z_0$  damit festlegt. Die Formel (24) kann daher auch wie Formel (25) geschrieben werden.

Weicht das Kräfteverhältnis  $\frac{Z_0}{Q}$  vom Sollwert ab, 45 muß also  $\varphi_0$  um ein  $\Delta \varphi$  korrigiert werden gemäß Formel (24). Dabei verändert sich auch

$$s_0 = \frac{N}{n} \cdot e^{n \varphi_0}$$

auf den Wert

$$s_0 \pm \Delta s_0 = \frac{N}{n} \cdot e^{n(\varphi_0 \pm \Delta \varphi)}$$

also mit einer e-Funktion. In genügend kleinen 55 Bereichen ist die e-Funktion als linear anzusehen, und es können daher kleine Korrekturen durch reine  $s_0$ -Veränderungen durchgeführt werden.

Die erfundengemäße Lösung sieht vor, die  $s_0$ -Justiereinstellung nur zur Feineinstellung zu ver- 60 wenden, wogegen die Grobeinstellung durch stufenweise Verdrehung der beiden Spiralen gegeneinander bewerkstelligt werden kann.

Durch die Wahl der logarithmischen Spiralen ist die Einstellmöglichkeit auf verschiedene an sich 65 konstant bleibende Lasten gegeben. Auch ist es möglich, ein und dieselbe Vorrichtung für stark verschiedene Lasten justierbar zu machen, d. h. für verschiedene

schwere Geräte, die auf dem gleichen Stativ mit einheitlichen Ausgleichsfedern montiert werden können. Durch die Erfindung wird eine vereinfachte Montage und Lagerhaltung ermöglicht.

Eine kurze schematische Darstellung der erfundengemäßen Anordnung erfolgt an Hand der Figuren.

In Fig. 1 sind die beiden üblicherweise verwendeten Lastausgleichsvorrichtungen durch Anwendung von Gegengewichten  $G$  bzw. von Ausgleichsfedern  $Z$  dargestellt. In Fig. 2 ist die ebenfalls bereits bekannte Anordnung mit Hilfe einer Ablaufrolle in Form einer archimedischen Spirale für die Last gezeigt. Die Ausgleichsfeder wirkt über eine zylindrische Rolle. In Fig. 3 ist die erfundengemäße Anordnung unter Verwendung von last- und federseitigen Spiralrollen gezeichnet, wobei die Spiralrollen dem Gesetz einer logarithmischen Spirale gehorchen. Der Ablaufpunkt  $A_0$  in der Anfangsstellung der beiden Spiralrollen zueinander (Winkel  $\varphi_0$ ) wandert nach einer Verdrehung um  $\Delta \varphi$  bis zum Punkt  $A$ . Die zugehörigen Hebelarme sind mit  $a_0$  bzw.  $a$  bezeichnet.

In Fig. 3a sind die Abhängigkeiten der Federlängen bzw. Federkräfte graphisch dargestellt.

Fig. 4 zeigt im kartesischen Koordinatensystem die einzelnen Teile des Exponenten gemäß Gleichung (23) sowie die Gewinnung verschiedener Ausgangspunkte  $S$  bei Änderung des Lastfederverhältnisses  $\frac{Z_0}{Q}$ .

In den Fig. 5 und 5a sind in schematischer Form weitere erfundengemäße Vorschläge dargestellt, bei welchen mit Hilfe von Rollen od. dgl. die Wirklinien der Kräfte  $Q$  und  $Z$  längs eines Winkels aufeinanderwirken bzw. eine Auslenkung mit vorzugsweise bewegbarer Rolle, beispielsweise an der Federseite, vorgesehen ist, durch die gleichzeitig sowohl die Grundvorspannung der Feder als auch die Änderung des Grundverdrehungswinkels beider Spiralen zueinander durch die Änderung des Auslaufwinkels ermöglicht wird.

#### Patentansprüche:

1. Kurvengetriebe zum Ausgleich einer über ihre Exkursion konstant wirkenden Last mit Hilfe von Federn linearer oder annähernd linearer Kennlinie, wobei die Hebelarme sowohl der Last- als auch der Federseite in jeder Lage der Last veränderlich gestaltet sind, gekennzeichnet durch Verwendung von zwei logarithmischen Spiralrollen, deren Ablauffunktionen für die Last- und für die Ausgleichsfeder untereinander verschieden sind.

2. Getriebe nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Ablaufweg der lastseitigen Spirale stets genau oder zumindest annähernd dem Quadrat des Auflaufweges auf der federseitigen Spirale entspricht.

3. Getriebe nach den Ansprüchen 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Bildung der Quadratfunktion der lastseitigen Spirale durch ein Getriebe oder die doppelte Steigung der gewichtsseitigen Spirale hergestellt wird.

4. Getriebe nach den Ansprüchen 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß Einrichtungen vorgesehen sind, um die Spiralrollen zu Justierzwecken gegeneinander stufenweise oder kontinuierlich zu verdrehen.

5. Getriebe nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß Einrichtungen vor-

**11**

gesehen sind, um die Grundvorspannung der Federn durch Längenänderung des federseitigen Zugmittels einzustellen.

6. Getriebe nach den Ansprüchen 1 bis 5, da-  
durch gekennzeichnet, daß das federseitige Zug-  
mittel in an sich bekannter Weise über eine oder  
mehrere bewegliche Rollen umgelenkt wird, um  
eine geringe Bauhöhe des Federsystems und eine  
einfache Justierbarkeit zu erzielen. 5

7. Getriebe nach den Ansprüchen 1 bis 4, da-  
durch gekennzeichnet, daß eine bewegliche Rolle  
vorgesehen ist, durch deren Auslenkung gleich-  
zeitig die Grundvorspannung der Feder und die 10

**12**

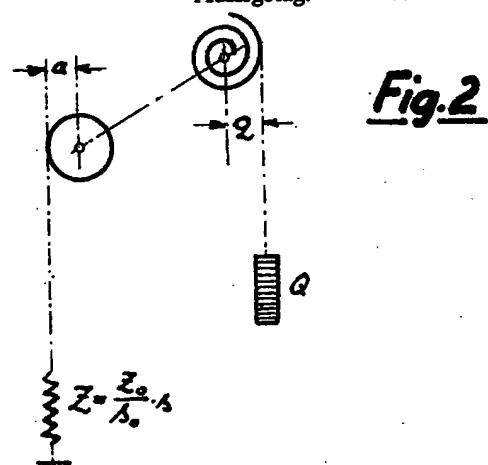
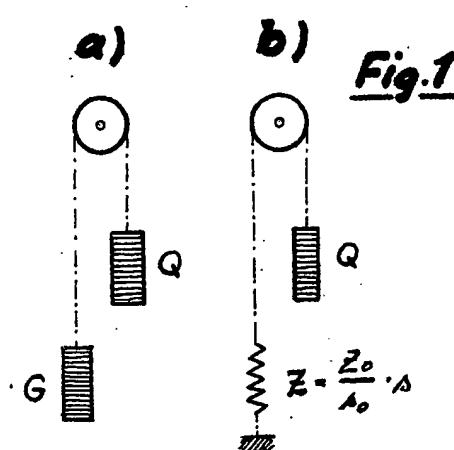
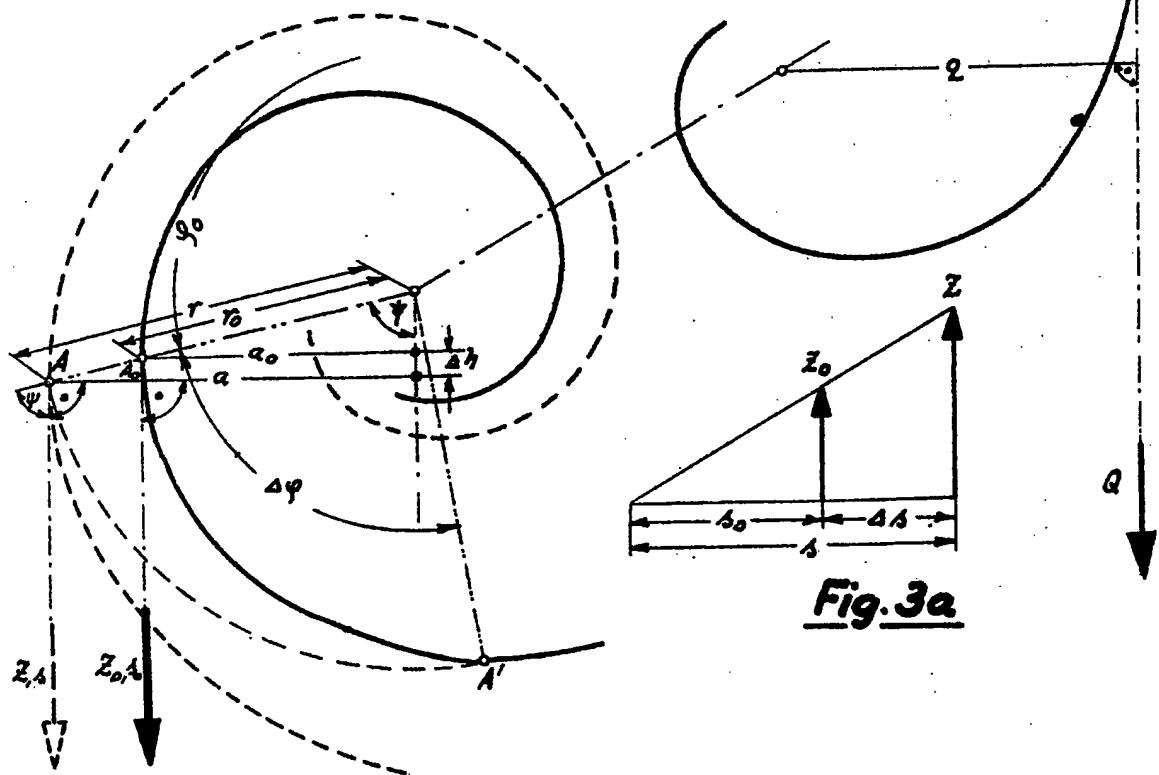
Änderung des Grundverdrehungswinkels beider  
Spiralen zueinander durch die Änderung des Auf-  
laufwinkels vorgenommen wird.

8. Getriebe nach den Ansprüchen 1 bis 7, da-  
durch gekennzeichnet, daß die logarithmischen  
Spiralrollen auf gemeinsamer Achse gelagert und  
gekuppelt sind.

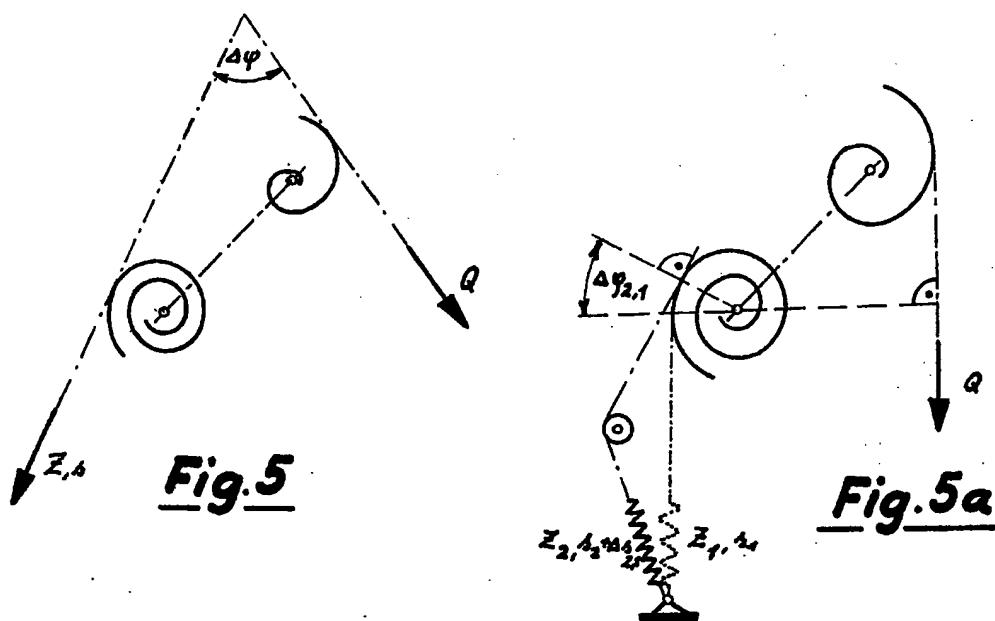
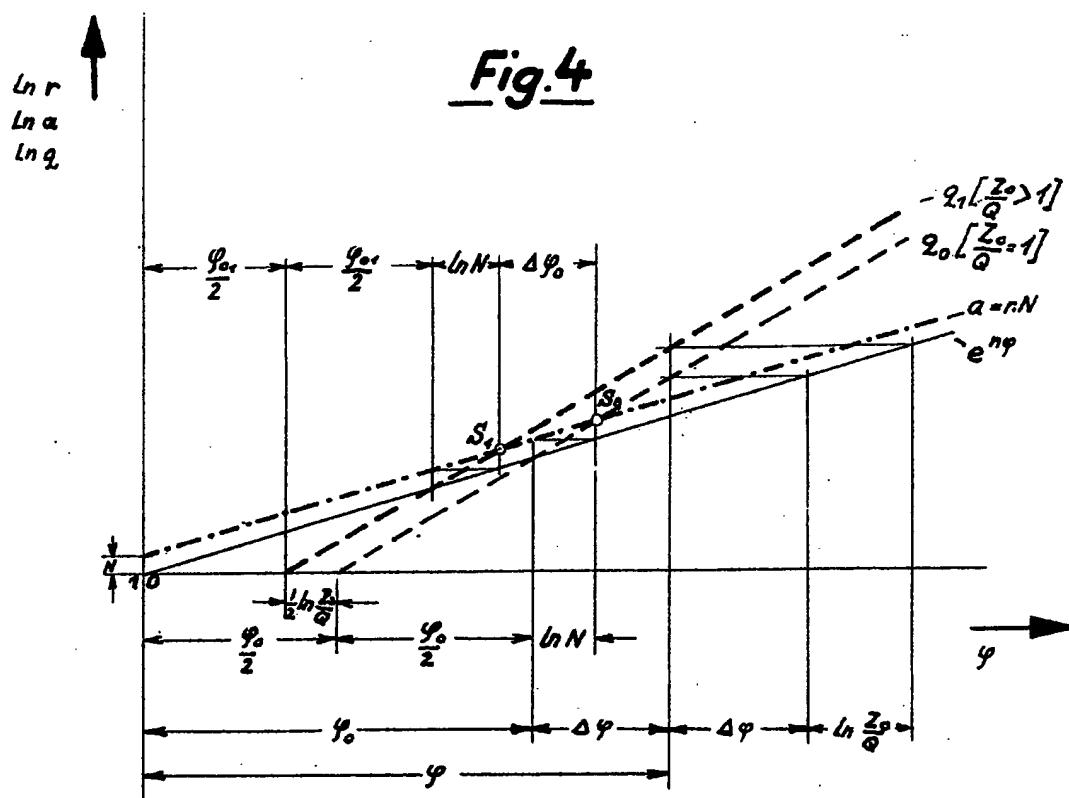
In Betracht gezogene Druckschriften:  
Schweizerische Patentschrift Nr. 203 756;  
französische Patentschrift Nr. 809 158;  
USA.-Patentschrift Nr. 2 061 322.

Hierzu 1 Blatt Zeichnungen

Nummer: 1171 222  
 Internat. Kl.: F 06 h  
 Deutsche Kl.: 47 h - 2  
 Auslegetag: 27. Mai 1964

**Fig. 3**

Nummer: 1 171 222  
 Internat. Kl.: F 06 h  
 Deutsche Kl.: 47 h - 2  
 Auslegetag: 27. Mai 1964





[Home](#) > [Tools](#) > [Babel Fish Translation](#) > [Translated Text](#)

## Babel Fish Translation

### In English:

Cam gear for the reconciliation of über its Exkursion constantly working load

[Help](#)

[Global Services](#)

[Calling Cards](#)

[World Travel](#)

[Language School](#)

[Cellular Phones](#)

[Learn German](#)

[Germany Travel](#)

[Search the web with this text](#)

### Translate again - Enter up to 150 words

Kurvengetriebe zum Ausgleich einer über ihre  
Exkursion konstant wirkenden Last



Use the [World Keyboard](#) to enter accented or Cyrillic characters.

German to English

Translate

[Sponsored Matches](#) [About](#) [Become a sponsor](#)

[Study in France, Spain, Italy or China](#)

Some of the best language schools and programs at a wide range of locations  
in France, Spain, Italy, Japan and China. Links and information.

[www.mystudyadvisor.com](http://www.mystudyadvisor.com)

Add [Babel Fish Translation](#) to your site.

Tip: You can now follow links on translated web pages.



[Business Services](#) [Submit a Site](#) [About AltaVista](#) [Privacy Policy](#) [Help](#)

© 2004 Overture Services, Inc.